

Docket No. 209667US2/vdm



#4 4

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

IN RE APPLICATION OF: Ryuichi MATSUDA, et al.

GAU:

SERIAL NO: 09/881,670

EXAMINER:

FILED: June 18, 2001

FOR: POWER SUPPLY ANTENNA AND POWER SUPPLY METHOD

REQUEST FOR PRIORITY

ASSISTANT COMMISSIONER FOR PATENTS
WASHINGTON, D.C. 20231

SIR:

- ☐ Full benefit of the filing date of U.S. Application Serial Number [US App No], filed [US App Dt], is claimed pursuant to the provisions of **35 U.S.C. §120**.
- ☐ Full benefit of the filing date of U.S. Provisional Application Serial Number , filed , is claimed pursuant to the provisions of **35 U.S.C. §119(e)**.
- ☐ Applicants claim any right to priority from any earlier filed applications to which they may be entitled pursuant to the provisions of **35 U.S.C. §119**, as noted below.

In the matter of the above-identified application for patent, notice is hereby given that the applicants claim as priority:

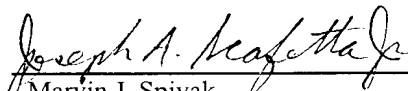
<u>COUNTRY</u>	<u>APPLICATION NUMBER</u>	<u>MONTH/DAY/YEAR</u>
JAPAN	2000-189202	June 23, 2000

Certified copies of the corresponding Convention Application(s)

- ☐ are submitted herewith
- ☐ will be submitted prior to payment of the Final Fee
- ☐ were filed in prior application Serial No. filed
- ☐ were submitted to the International Bureau in PCT Application Number .
Receipt of the certified copies by the International Bureau in a timely manner under PCT Rule 17.1(a) has been acknowledged as evidenced by the attached PCT/IB/304.
- ☐ (A) Application Serial No.(s) were filed in prior application Serial No. filed ; and
(B) Application Serial No.(s)
 - ☐ are submitted herewith
 - ☐ will be submitted prior to payment of the Final Fee

Respectfully Submitted,

OBLON, SPIVAK, McCLELLAND,
MAIER & NEUSTADT, P.C.

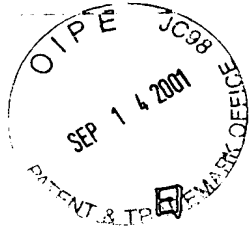

Marvin J. Spivak
Registration No. 24,913

Joseph A. Scialoja, Jr.
Registration No. 26,803



22850

Tel. (703) 413-3000
Fax. (703) 413-2220
(OSMMN 10/98)



09/881,670

日本国特許庁
JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office

出願年月日

Date of Application:

2000年 6月23日

出願番号

Application Number:

特願2000-189202

出願人

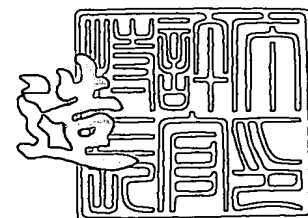
Applicant(s):

三菱重工業株式会社

2001年 5月31日

特許庁長官
Commissioner,
Japan Patent Office

及川耕造



出証番号 出証特2001-3050539

【書類名】 特許願

【整理番号】 200001262

【提出日】 平成12年 6月23日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 C23C 16/00

【発明者】

【住所又は居所】 兵庫県高砂市荒井町新浜二丁目1番1号 三菱重工業株式会社 高砂研究所内

【氏名】 松田 竜一

【発明者】

【住所又は居所】 兵庫県神戸市兵庫区和田崎町一丁目1番1号 三菱重工業株式会社 神戸造船所内

【氏名】 上田 憲照

【発明者】

【住所又は居所】 兵庫県神戸市兵庫区和田崎町一丁目1番1号 三菱重工業株式会社 神戸造船所内

【氏名】 吉田 和人

【特許出願人】

【識別番号】 000006208

【氏名又は名称】 三菱重工業株式会社

【代理人】

【識別番号】 100078499

【弁理士】

【氏名又は名称】 光石 俊郎

【電話番号】 03-3583-7058

【選任した代理人】

【識別番号】 100074480

【弁理士】

【氏名又は名称】 光石 忠敬

○

【電話番号】 03-3583-7058

【選任した代理人】

【識別番号】 100102945

【弁理士】

【氏名又は名称】 田中 康幸

【電話番号】 03-3583-7058

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 020318

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 給電アンテナ及び給電方法

【特許請求の範囲】

【請求項 1】 複数本の導体をそれぞれ円弧状に折曲して構成した複数個のコイルを同心円状に配設してなる給電アンテナにおいて、

高周波電源に接続するよう各コイルの両端部に形成した給電部が、同一平面上の異なる位相に位置するように構成したことを特徴とする給電アンテナ。

【請求項 2】 【請求項 1】 に記載する給電アンテナにおいて、

各コイルのコイル半径やコイルの太さ等を調節することにより自己及び相互インダクタンスを変えて各コイルに流れる電流を変え、プラズマに吸収されるエネルギー分布を調節できるように構成したことを特徴とする給電アンテナ。

【請求項 3】 【請求項 1】 又は【請求項 2】 に記載する給電アンテナにおいて、

少なくとも一つのコイルを同一平面上以外の平面上に配設することにより相互インダクタンスを変えてプラズマに吸収されるエネルギー分布を調節するようにしたことを特徴とする給電アンテナ。

【請求項 4】 【請求項 1】 乃至【請求項 3】 に記載する何れか一つの給電アンテナにおいて、

各コイルにおいて隣接する給電部間が等間隔になっていることを特徴とする給電アンテナ。

【請求項 5】 複数本の導体をそれぞれ円弧状に折曲して構成した複数個のコイルを同心円状に配設してなる給電アンテナと、この給電アンテナの各コイルに並列に接続するコンデンサを有する整合手段とを具備する給電装置において、

整合手段は、軸方向に関する両端部にそれぞれ電極を有する筒状の第 1 及び第 2 のコンデンサと、

相互に電氣的な絶縁を確保して上記給電アンテナと平行に配設する第 1 乃至第 3 の 3 枚の電極とを有するとともに、

第 1 のコンデンサの一方の電極と第 1 の電極、第 2 のコンデンサの一方の電極と第 2 の電極、並びに第 1 及び第 2 のコンデンサの他方の電極と第 3 の電極をそ

れぞれ接続して構成したことを特徴とする給電装置。

【請求項 6】 【請求項 5】 に記載する給電装置において、
整合手段の第 1 の電極と第 3 の電極とを両端部に配設する一方、
第 2 の電極を、貫通孔を有する平板部とこの平板部から第 1 の電極側に突出する凹部とを設けたものとして第 1 の電極と第 3 の電極との間に配設し、
さらに第 1 のコンデンサは、上記貫通孔を貫通してその一方の電極が第 1 の電極に接続され、第 2 のコンデンサは、上記凹部に嵌入してその一方の電極が第 2 の電極に接続されるように構成するとともに、
給電アンテナを構成する各コイルの少なくとも一方の給電部は、少なくとも第 1 の電極を貫通して第 2 の電極との電氣的な接続関係を確保するように構成したものであることを特徴とする給電装置。

【請求項 7】 【請求項 5】 又は 【請求項 6】 に記載する給電装置において、
給電アンテナは、【請求項 1】 に記載する給電アンテナであることを特徴とする給電装置。

【請求項 8】 【請求項 5】 又は 【請求項 6】 に記載する給電装置において、
給電アンテナは、【請求項 2】 に記載する給電アンテナであることを特徴とする給電装置。

【請求項 9】 【請求項 5】 又は 【請求項 6】 に記載する給電装置において、
給電アンテナは、【請求項 3】 に記載する給電アンテナであることを特徴とする給電装置。

【請求項 10】 【請求項 5】 又は 【請求項 6】 に記載する給電装置において、

給電アンテナは、【請求項 4】 に記載する給電アンテナであることを特徴とする給電装置。

【請求項 11】 電磁波透過窓を備えた容器と、電磁波透過窓に対向して容器の外側に設けられる給電アンテナと、給電アンテナに高周波電圧を印加する電

源とを有し、電源により高周波電圧を給電アンテナに印加することにより発生する電磁波を電磁波透過窓から容器内に透過させ、プラズマを生成して容器内の基板の表面に処理を施すように構成した半導体製造装置において、

〔請求項 1〕乃至〔請求項 10〕の何れか一つに記載する給電アンテナ又は給電装置を有することを特徴とする半導体製造装置。

【請求項 12】 〔請求項 1〕乃至〔請求項 11〕に記載する何れか一つの給電アンテナ、給電装置又は半導体製造装置における給電アンテナの、最外周のコイルについてこれに印加する高周波電圧の周波数を、他のコイルに印加する高周波電圧の周波数より相対的に低くすることにより最外周コイルの直下のプラズマの加熱を促進するようにしたことを特徴とする給電方法。

【請求項 13】 〔請求項 5〕乃至〔請求項 10〕に記載する何れか一つの給電装置において、

異なる周波数の高周波電圧を供給する複数種類の電源を有するとともに、出力電圧の周波数が最も低い高周波電源を最外周のコイルに接続するとともに、出力電圧の周波数が相対的に高い高周波電源を他のコイルに接続して構成したことを特徴とする給電アンテナ。

【請求項 14】 〔請求項 11〕に記載する半導体製造装置において、

異なる周波数の高周波電圧を供給する複数種類の電源を有するとともに、出力電圧の周波数が最も低い高周波電源を最外周のコイルに接続するとともに、出力電圧の周波数が相対的に高い高周波電源を他のコイルに接続して構成したことを特徴とする半導体製造装置。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

本発明は給電アンテナ及び給電方法に関し、特にプラス又はへの給電アンテナとして有用なものである。

【0002】

【従来の技術】

現在、半導体の製造では、プラズマ CVD (Chemical Vapor Deposition) 装置

を用いた成膜が知られている。プラズマCVD装置は、膜の材料となる材料ガスを容器内の成膜室の中に導入してプラズマ状態にし、プラズマ中の活性な励起原子又は分子によって基板表面の化学的な反応を促進して成膜を行う装置である。成膜室内をプラズマ状態にするために、容器には電磁波透過窓が備えられ、容器の外側に配置された給電アンテナに電力を供給して電磁波透過窓から電磁波を入射させることで成膜室をプラズマ状態にしている。

【 0 0 0 3 】

図 1 1 は上述の如き半導体製造装置に用いられる従来技術に係る給電アンテナを示す図である。同図に示すように、この給電アンテナ 0 1 は、給電部 0 1 A が一個の単一ループアンテナである。この給電アンテナ 0 1 は、円筒状の真空容器 0 2 に注入されたガスをプラズマ化し、静電チャック 0 3 に載置して下方に配設されたウエハ 0 4 に成膜を施すべく、通常真空容器 0 2 の最上部に配設される。ここで、ウエハ 0 4 の中心を原点 O とする円筒座標を考えた場合、座標軸 r は半径方向、 z は円筒軸方向、 θ は円周方向を意味している。

【 0 0 0 4 】

【発明が解決しようとする課題】

上述の如く、給電部 0 1 A が一箇所である単一ループアンテナでは、当然ながら給電アンテナ 0 1 の各部を流れる電流値は一定であるが、このような電流分布では、プラズマの給電アンテナ 0 1 からの電磁波の吸収分布（半径方向）は強い不均一性を示す。図 1 2 は、プラズマ中の給電アンテナ 0 1 からの電磁波の伝搬を数値的に解き（電磁波の波動方程式を解き）、プラズマの電磁波エネルギー吸収分布を求めたものである。同図の横軸は給電アンテナ 0 1 中心（ウエハ 0 4 の中心である原点 O）を原点とする径方向の位置（ m ）、縦軸は電磁波エネルギー吸収量（ W/m^3 ）である。同図の実線の特性は、図 1 1 に示すウエハ 0 4 の表面から垂直方向（ z 方向）上方に 0.16（ m ）の位置における吸収パワー分布である。 $z = 0.16$ はこのことを表している（以下、同じ。）。図 1 2 から分かるように、真空容器 0 2 の半径の 1/2 付近に強いピークを有し、真空容器 0 2 の中心部及び周辺部ではエネルギー吸収が非常に弱いことが分かる。真空容器 0 2 の壁から遠い中心部近傍では、プラズマが温度、密度の低い中心へ向かって

拡散し、その分布は時間の経過とともに比較的平坦化されるが、壁（w a l l）に近い周辺部では、この壁にプラズマが逃げる。このため、当該周辺部でのプラズマの平坦化を行うことができない。この結果、周辺部では、プラズマの温度や密度は低い。したがって、成膜の結果、ウエハ 0 4 の全面に亘る膜厚の均一性が確保できない。このことは、実験的にも確認されている。

【 0 0 0 5 】

本発明は、上記従来技術に鑑み、半径方向のプラズマの電磁波エネルギー吸収分布をより平坦化することができ、さらに複数本のコイルを有する場合であっても均一な電界及び磁界を発生することができる給電アンテナ、給電装置及びこれを有する半導体製造装置並びに給電方法を提供することを目的とする。

【 0 0 0 6 】

【発明が解決しようとする課題】

本発明に係る給電アンテナは次の点を特徴とする。

【 0 0 0 7 】

1) 複数本の導体をそれぞれ円弧状に折曲して構成した複数個のコイルを同心円状に配設してなる給電アンテナにおいて、

高周波電源に接続するよう各コイルの両端部に形成した給電部が、同一平面上の異なる位相に位置するように構成したこと。

【 0 0 0 8 】

2) 上記 1) に記載する給電アンテナにおいて、

各コイルのコイル半径やコイルの太さ等を調節することにより自己及び相互インダクタンスを変えて各コイルに流れる電流を変え、プラズマに吸収されるエネルギー分布を調節できるように構成したこと。

【 0 0 0 9 】

3) 上記 1) 又は 2) に記載する給電アンテナにおいて、

少なくとも一つのコイルを同一平面上以外の平面上に配設することにより相互インダクタンスを変えてプラズマに吸収されるエネルギー分布を調節するようにしたこと。

【 0 0 1 0 】

- 4) 上記 1) 乃至 3) に記載する何れか一つの給電アンテナにおいて、
各コイルにおいて隣接する給電部間が等間隔になっていること。

【 0 0 1 1 】

- 5) 複数本の導体をそれぞれ円弧状に折曲して構成した複数個のコイルを同心円状に配設してなる給電アンテナと、この給電アンテナの各コイルに並列に接続するコンデンサを有する整合手段とを具備する給電装置において、 整合手段は、軸方向に関する両端部にそれぞれ電極を有する筒状の第 1 及び第 2 のコンデンサと、

相互に電氣的な絶縁を確保して上記給電アンテナと平行に配設する第 1 乃至第 3 の 3 枚の電極とを有するとともに、

第 1 のコンデンサの一方の電極と第 1 の電極、第 2 のコンデンサの一方の電極と第 2 の電極、並びに第 1 及び第 2 のコンデンサの他方の電極と第 3 の電極をそれぞれ接続して構成したこと。

【 0 0 1 2 】

- 6) 上記 5) に記載する給電装置において、

整合手段の第 1 の電極と第 3 の電極とを両端部に配設する一方、

第 2 の電極を、貫通孔を有する平板部とこの平板部から第 1 の電極側に突出する凹部とを設けたものとして第 1 の電極と第 3 の電極との間に配設し、

さらに第 1 のコンデンサは、上記貫通孔を貫通してその一方の電極が第 1 の電極に接続され、第 2 のコンデンサは、上記凹部に嵌入してその一方の電極が第 2 の電極に接続されるように構成するとともに、

給電アンテナを構成する各コイルの少なくとも一方の給電部は、少なくとも第 1 の電極を貫通して第 2 の電極との電氣的な接続関係を確保するように構成したものであること。

【 0 0 1 3 】

- 7) 上記 5) 又は 6) に記載する給電装置において、

給電アンテナは、上記 1) に記載する給電アンテナであること。

【 0 0 1 4 】

- 8) 上記 5) 又は 6) に記載する給電装置において、

給電アンテナは、上記 2) に記載する給電アンテナであること。

【 0 0 1 5 】

9) 上記 5) 又は 6) に記載する給電装置において、

給電アンテナは、上記 3) に記載する給電アンテナであること。

【 0 0 1 6 】

1 0) 上記 5) 又は 6) に記載する給電装置において、

給電アンテナは、上記 4) に記載する給電アンテナであること。

【 0 0 1 7 】

1 1) 電磁波透過窓を備えた容器と、電磁波透過窓に対向して容器の外側に設けられる給電アンテナと、給電アンテナに高周波電圧を印加する電源とを有し、電源により高周波電圧を給電アンテナに印加することにより発生する電磁波を電磁波透過窓から容器内に透過させ、プラズマを生成して容器内の基板の表面に処理を施すように構成した半導体製造装置において、

上記 1) 乃至 1 0) の何れか一つに記載する給電アンテナ又は給電装置を有すること。

【 0 0 1 8 】

1 2) 上記 1) 乃至 1 1) に記載する何れか一つの給電アンテナ、給電装置又は半導体製造装置における給電アンテナの、最外周のコイルについてこれに印加する高周波電圧の周波数を、他のコイルに印加する高周波電圧の周波数より相対的に低くすることにより最外周コイルの直下のプラズマの加熱を促進するようにしたこと。

【 0 0 1 9 】

1 3) 上記 5) 乃至 1 0) に記載する何れか一つの給電装置において、

異なる周波数の高周波電圧を供給する複数種類の電源を有するとともに、出力電圧の周波数が最も低い高周波電源を最外周のコイルに接続するとともに、出力電圧の周波数が相対的に高い高周波電源を他のコイルに接続して構成したこと。

【 0 0 2 0 】

1 4) 上記 1 1) に記載する半導体製造装置において、

異なる周波数の高周波電圧を供給する複数種類の電源を有するとともに、出力

電圧の周波数が最も低い高周波電源を最外周のコイルに接続するとともに、出力電圧の周波数が相対的に高い高周波電源を他のコイルに接続して構成したこと。

【 0 0 2 1 】

【発明の実施の形態】

以下本発明の実施の形態を図面に基づき詳細に説明する。

【 0 0 2 2 】

図 1 に示すように、単一ループではなく、複数本（図では 3 本）の導体をそれぞれ円弧状に折曲して構成した複数個のコイル 0 1 a、0 1 b、0 1 c を同心円状に配設して給電アンテナ 0 1 を構成した場合、各コイル 0 1 a、0 1 b、0 1 c に通電する電流を独立に制御することができる等、種々の利点がある（この点に関しては後に詳述する。）。ところが、この場合に、図 1 に示すように、各コイル 0 1 a、0 1 b、0 1 c の給電部 0 1 d、0 1 e、0 1 f を円周方向の一箇所に集中させた場合には、発生する電界及び磁界の乱れを生起する虞があり、かかる乱れが発生した場合には、成膜室内のプラズマ密度が不均一になり、成膜膜厚分布の不均一の原因となる。これら、電界、磁界の乱れは、給電部 0 1 d、0 1 e、0 1 f における垂直方向（Z 方向）への立ち上がり部で発生する電界の Z 方向成分 E_z による。図 1 に示す給電アンテナ 0 1 では、この Z 方向成分 E_z に基づく電界及び磁界の乱れが一箇所に集中してしまう。

【 0 0 2 3 】

そこで、複数本の導体をそれぞれ円弧状に折曲して構成した複数個のコイル 0 1 a、0 1 b、0 1 c を同心円状に配設した給電アンテナ 0 1 において、上記給電部 0 1 d、0 1 e、0 1 f における電界及び磁界の乱れを周方向に分散して、Z 方向成分 E_z の影響を可及的に低減すべく提案するのが図 2 に示す実施の形態である。

【 0 0 2 4 】

図 2 は本発明の第 1 の実施の形態に係る給電アンテナを示す平面図である。同図に示すように、給電アンテナ I は、複数本（本形態では 3 本）の導体をそれぞれ円弧状に折曲して構成した複数個のコイル 1 a、1 b、1 c を同心円状に配設してなる。ここで、高周波電圧を印加するよう各コイル 1 a、1 b、1 c の両端

部に形成した給電部 1 d、1 e、1 f は、同一平面上の異なる位相に位置するように構成してある。本形態においては、隣接する給電部 1 d、1 e、1 f 間が等間隔（ 120° ）になるように配設してある。

【0025】

図 3 は本発明の第 2 の実施の形態に係る給電アンテナを示す平明図である。同図に示すように、当該給電アンテナ II は、最内周部のコイル 1 g を 2 ターンのコイルとしたものである。このように、構成することにより各コイル 1 a、1 b、1 g のインダクタンスを可及的に近似させることができる。インダクタンスは各コイル 1 a、1 b、1 g 長に相関するからである。なお、当該給電アンテナ II における給電部 1 d、1 e、1 h は、図 2 に示す実施の形態と同様に隣接するもの同士が 120° の位相差を有して配設してある。

【0026】

上述の如く図 2 及び図 3 に示す給電アンテナ I、II は、その各コイル（1 a、1 b、1 c）、（1 a、1 b、1 g）の給電部（1 d、1 e、1 f）、（1 d、1 e、1 h）が隣接するもの同士位相差を有するので、発生する電磁波を均一にすることができる。すなわち、かかる給電アンテナ I、II によれば、給電端子部に発生する前記 Z 方向成分 E_z 等の不均一な電界を分散できることから、より均一な電界、磁界、つまり均一な電磁波を給電アンテナ I、II で発生することができる。このとき、各コイル 1 a、1 b、1 c は、必ずしも給電部 1 d、1 e、1 f 間が等間隔になるように配設する必要はないが、このように等間隔に配設した場合が、最も効果的に不均一な電界を分散できることは明らかである。また、給電アンテナ I、II を構成するコイル（1 a、1 b、1 c）、（1 a、1 b、1 g）の数も 3 本に限定する必要はない。必要に応じその数を決定すれば良い。

【0027】

上述の如き給電アンテナ I、II は、高周波電源から印加される高周波電圧で電磁波を発生するものであるが、かかる給電アンテナ I、II は、一般に整合器とともに高周波電源に接続される。給電アンテナ I、II に最大電力を供給するためであるが、CVD 装置等の半導体製造装置では、給電アンテナ I、II と整合器とが一体となって給電装置を構成している。

【 0 0 2 8 】

図 4 及び図 5 に本形態に係る給電装置を示す。図 4 (a) は図 5 (a) の A - A 線断面図、図 4 (b) はその等価回路図、図 5 (a) は図 4 (a) の B - B 線断面図、図 5 (b) は図 4 (a) の C - C 線断面図である。これらの図に示すように、整合器 III は、同形の円筒状の可変コンデンサ 2、3 と、相互に電氣的な絶縁を確保した状態で各可変コンデンサ 2、3 の軸方向の両端部がそれぞれ接触する第 1 の電極 4、第 2 の電極 5 及び第 3 の電極 6 を有している。ここで、第 1 の電極 4 と第 3 の電極 6 が上下両端部の電極となっており、第 2 の電極 5 は、第 1 の電極 4 と第 3 の電極 6 との間に位置している。第 2 の電極 5 は、貫通孔 5 c を有する平板部 5 a と、この平板部 5 a から下方に突出する凹部 5 b とを有している。貫通孔 5 c は隙間を介して可変コンデンサ 2 を貫通させて、その両端部を第 1 の電極 4 及び第 3 の電極 6 にそれぞれ当接させるためのもので、凹部 5 b は可変コンデンサ 3 を嵌入させて第 1 の電極 4 と面一の位置でコンデンサ 3 の下端面を第 2 の電極 5 に当接させるためのものである。ここで、第 1 の電極 4 にも貫通孔 4 a が設けてあり、この貫通孔 4 a に隙間を介して凹部 5 b の底部が嵌入されている。

【 0 0 2 9 】

さらに、図 5 (a) 及び図 5 (b) に、より明確に示すように、第 1 の電極 4 には、当該整合器 III の下方に配設される給電アンテナ I、II (図 2 及び図 3 参照。) の各コイル 1 a、1 b、1 c (1 g) の給電部 1 d、1 e、1 f (1 h) を下方から上方に貫通させるための貫通孔 (4 b、4 c)、(4 d、4 e)、(4 f、4 g) 及び貫通孔 5 d、5 e、5 f を有している。各給電部 1 d、1 e、1 f (1 h) の一方の給電部 1 d₁、1 e₁、1 f₁、(1 h₁) は貫通孔 4 b、4 d、4 f を貫通して第 1 の電極 4 に固定部材 7 a、7 b、7 c を介して固定することにより電氣的な接続を確保するように構成してある。また、他方の給電部 1 d₂、1 e₂、1 f₂、(1 h₂) は貫通孔 5 d、5 e、5 f を貫通して第 2 の電極 5 に固定部材 8 a、8 b、8 c を介して固定することにより電氣的な接続を確保するように構成してある。可変コンデンサ 2、3 に共通の電極である第 3 の電極 6 はケーブル 9 を介して高周波電源 IV に接続してある。この結果、給電

アンテナ I (II)、整合器 III 及び高周波電源 IV で図 4 (b) に示すような等価回路で表される電磁波発生回路を構成している。

【 0 0 3 0 】

第 1 の電極 4 と第 2 の電極 5 との間隔はスペーサ 1 0 a、1 0 b、1 0 c で確保するようになっている。第 3 の電極 6 の上方には、第 2 の電極 5 に対してスペーサ 1 1 a、1 1 b、1 1 c で所定の間隔を確保した平板部 1 2 が配設してある。平板部 1 2 には、可変コンデンサ 2、3 のそれぞれに対応させたモータ 1 3、1 4 が配設してあり、このモータ 1 3、1 4 の駆動により可変コンデンサ 2、3 の容量を適宜調整するようになっている。モータ 1 3、1 4 の駆動により給電アンテナ I、II とのインピーダンスマッチングが取れるように各可変コンデンサ 2、3 の容量を調整する。

【 0 0 3 1 】

上記整合器 III は、第 1 の電極 4 及び第 2 の電極 5 が略円板状の部材となっているので、各給電部 1 d、1 e、1 f (1 h) と第 1 及び第 2 の電極 4、5 とを接続する位置の選定を容易に行うことができる。すなわち、給電部 1 d、1 e、1 f (1 h) の位相がそれぞれ異なっても、円周上のいずれの位置でも給電部 1 d、1 e、1 f (1 h) を立ち上げて接続することができるので、その距離を可及的に短縮することができる。ちなみに、給電アンテナ I、II に供給される電圧は高周波電圧であるので、給電部 1 d、1 e、1 f (1 h) の距離が長ければ長い程、顕著に損失が大きくなる。また、給電部 1 d、1 e、1 f (1 h) の数は、給電アンテナ I、II を構成するコイル 1 a、1 b、1 c (1 g) に応じて決まるが、給電アンテナのコイルの数を変更した場合でも柔軟に対処することができる。すなわち、コイル数が異なる複数種類の給電アンテナに対する整合器として標準化することができる。

【 0 0 3 2 】

ただ、本発明の整合器としては、必ずしも図 4 及び図 5 に示すものに限定する必要はない。第 1 乃至第 3 の 3 枚の電極を有するとともに、一方のコンデンサ 2 の一方の電極と第 1 の電極、他方のコンデンサ 3 の一方の電極と第 2 の電極、並びに両コンデンサ 2、3 の他方の各電極と第 3 の電極をそれぞれ接続して構成し

たものであれば良い。

【 0 0 3 3 】

上述の如き実施の形態に係る給電アンテナ I, II 又は給電アンテナ I, II、整合器 III 及び高周波電源 IV からなる給電装置は、半導体製造装置、例えば CVD 装置のプラズマ発生手段に適用して有用なものである。当該給電装置を適用した CVD 装置を図 6 に基づき説明する。図 6 は、当該 CVD 装置を概念的に示す説明図である。

【 0 0 3 4 】

同図に示すように、基部 2 1 には円筒状のアルミニウム製の容器 2 2 が設けられ、容器 2 2 内に処理室としての成膜室 2 3 が形成されている。容器 2 2 の上部には円形の天井板 2 4 が設けられ、容器 2 2 の中心における成膜室 2 3 にはウエハ支持台 2 5 が備えられている。ウエハ支持台 2 5 は半導体の基板 2 6 を静電的に吸着保持する円盤状の載置部 2 7 を有し、載置部 2 7 は支持軸 2 8 に支持されている。載置部 2 7 にはバイアス電源 4 1 及び静電電源 4 2 が接続され、載置部 2 7 に高周波を発生させると共に静電気力を発生させる。ウエハ支持台 2 5 は全体が昇降自在もしくは支持軸 2 8 が伸縮自在とすることで、上下方向の高さが最適な高さに調整できるようになっている。

【 0 0 3 5 】

給電アンテナ I 又は II は、整合器 III と一体となって、電磁波透過窓としての天井板 2 4 の上方に配設してある。ここで、給電アンテナ I 又は II には整合器 II I を介して高周波電源 IV が接続されており、高周波電源 IV で高周波電圧を給電アンテナ I、II に供給することにより電磁波を容器 2 2 の成膜室 2 3 に入射させる。

【 0 0 3 6 】

容器 2 2 にはシラン（例えば SiH_4 ）等の材料ガスを供給するガス供給ノズル 3 6 が設けられ、このガス供給ノズル 3 6 から成膜室 2 3 内に成膜材料（例えば Si）となる材料ガスが供給される。また、容器 2 2 にはアルゴンやヘリウム等の不活性ガス（希ガス）や酸素、水素、クリーニング用の NF_3 等の補助ガスを供給する補助ガス供給ノズル 3 7 が設けられ、基部 2 1 には容器 2 2 の内部を排気す

るための真空排気系（図示省略）に接続される排気系 3 8 が設けられている。また、図には省略してあるが、容器 2 2 には基板 2 6 の搬入・搬出口が設けられ、搬送室との間で基板 2 6 が搬入・搬出される。

【 0 0 3 7 】

上述したプラズマ C V D 装置では、ウェハ支持台 2 5 の載置部 2 7 に基板 2 6 が載せられ、静電的に吸着される。ガス供給ノズル 3 6 から所定流量の材料ガスを成膜室 2 3 内に供給すると共に補助ガス供給ノズル 3 7 から処置流量の補助ガスを成膜室 2 3 内に供給し、成膜室 2 3 内を成膜条件に応じた所定圧力に設定する。その後、高周波電源 IV から給電アンテナ I 又は II に電力を供給して電磁波を発生させるとともに、バイアス電源 4 1 から載置部 2 7 に電力を供給して低周波を発生させる。

【 0 0 3 8 】

これにより、成膜室 2 3 内の材料ガスが放電して一部がプラズマ状態となる。このプラズマは、材料ガス中の他の中性分子に衝突して更に中性分子を電離あるいは励起する。こうして生じた活性な粒子は、基板 2 6 の表面に吸着して効率良く化学反応を起こし、堆積して C V D 膜となる。

【 0 0 3 9 】

図 7 (a)、図 7 (b) は電磁波動方程式、 $\nabla \times \nabla \times E - (\omega^2 / c^2) \cdot K \cdot E = i \omega \mu_0 J_{ext}$ （但し、 ω はアンテナに印加した高周波の周波数（13.56 MHz）、 μ_0 は真空の透磁率、 c は光速、 K は C o l d P l a s m a 近似モデルにおける誘電率テンソル、 J_{ext} はアンテナに与えた電流である。）を数値解析により求めたプラズマの電磁エネルギー吸収分布特性を示す特性図である。

【 0 0 4 0 】

図 7 (a) は、図 7 (c) に示すように、給電アンテナの 3 本の各コイルの電流比が一定の場合（1 : 1 : 1）、図 7 (b) は、図 7 (d) に示すように、電流比が（1 : 0 : 3）の場合を示す。

【 0 0 4 1 】

図 7 (a) を参照すれば、各コイルの電流比が一定の場合には、真空容器の半

径 r のほぼ中心付近に強い吸収ピークを呈し、プラズマのセンターや容器周辺部では、殆ど吸収されないことが分かる。前述した通り、このようなプラズマの電磁波エネルギー吸収分布は周辺部のプラズマ温度や密度を低くし、従ってウエハー 04 上の膜厚分布も周辺部で不均一となることは容易に分かる。

【 0 0 4 2 】

一方、図 7 (b) を参照すれば、各コイルの電流比を変えることにより周辺部の吸収が増えることが分かる。これにより、周辺部のプラズマはより高温、高密度となり、従ってより平坦な膜厚分布が期待できる。なお、前述の如く、プラズマセンター部での吸収分布の落ち込みは、一般にプラズマの拡散により短時間で自己回復する為、問題にならない。

【 0 0 4 3 】

この様に、電流比一定のループアンテナに較べ、複数のコイルに分け、各コイルに流す電流を調整することにより、プラズマ分布をより平坦化できることが分かる。

【 0 0 4 4 】

したがって、例えば上述の如き給電アンテナ I、II の各コイル (1 a、1 b、1 c)、(1 a、1 b、1 g) に供給する電流を調節することにより、均一な電磁波を発生し、プラズマの反径方向分布をより均一にすることができる。また、一個の高周波電源で各コイル (1 a、1 b、1 c)、(1 a、1 b、1 g) に供給する電流を変えるには、自己及び相互インダクタンスを変えれば良い。この場合の自己及び相互インダクタンスは、各 (1 a、1 b、1 c)、(1 a、1 b、1 g) のコイル半径やコイル太さ等を調節することにより任意に選択し得る。

【 0 0 4 5 】

7 プラズマの半径方向 (図 11 の r 方向) 分布を均一にすることは、図 8 に示すように、複数本の導体をそれぞれ円弧状に折曲して構成した複数のコイルを有する給電アンテナ V において、少なくとも一つのコイル 1 i を他のコイル 1 a、1 b とは同一平面上以外の平面上に配設することにより相互インダクタンスを変えてプラズマに吸収されるエネルギー分布を調節するように構成することによっても実現し得る。図 8 は、コイル 1 i の垂直方向 (Z 方向) 位置を含む水平面が、

他のコイル 1 a、1 b の垂直方向（Z 方向）位置を含む水平面に対し距離 L だけずれていることを示している。

【 0 0 4 6 】

かかる給電コイル V におけるコイル 1 i は、他のコイル 1 a、1 b に較べてプラズマとの距離が遠くなるので、プラズマへの電磁波の吸収が弱くなる。これにより、プラズマの加熱分布を成形し、均一な吸収分布を図ることにより、プラズマの半径方向（r 方向）分布を均一にすることができる。なお、コイル 1 i は、他のコイル 1 a、1 b に較べてプラズマとの距離が近くなるように構成しても、勿論良い。この場合には、逆にプラズマへの吸収を強くして均一な吸収分布を図ることができる。

【 0 0 4 7 】

図 9 はアンテナの位置を変えたときのプラズマの吸収分布を示したものであり、（a）、（b）は図 1 1 に示す円筒状の真空容器 0 2 を垂直面で切った右半分の領域を示している。左半分は、図中左端の垂直線に対し軸対称となる。図 9 （c）、（d）は図 9 （a）、（b）に対応する吸収パワー分布特性を示す特性図である。図 9 （c）、（d）の横軸位置は、図 9 （a）、（b）における横軸位置にそれぞれ対応している。

【 0 0 4 8 】

図 9 （a）、（b）において、「+」印がコイルの位置である。すなわち、図 9 （a）、（c）及び図 9 （b）、（d）を参照すればプラズマの電磁エネルギー吸収は電流が流れているアンテナの直下に集中することが分かる。このことを利用して、複数に分離した各コイルの位置を調整し（コイル半径を調整して）、プラズマの電磁波吸収分布の半径方向分布を平坦化することができる。

【 0 0 4 9 】

図 1 1 に示す金属製の真空容器 0 2 の壁の近傍部分では、電界の θ 方向成分は零でなければならないという物理法則の要請から、どうしてもこの部分での電界は弱くなり、したがってプラズマへの吸収も減る（例えば図 1 2 参照。）。そこで、複数個のコイルを同心円状に配設してなる給電アンテナの最外周のコイルに、相対的に周波数の低い（例えば数百 kHz から数 MHz）高周波電流を供給す

る。一般に、周波数の低い電磁波程、プラズマ中を深く透過するからである。すなわち、プラズマの電磁エネルギー吸収がアンテナの真下で最も顕著であるという図 9 に示す現象を加味して上記給電アンテナの最外周のコイルに、相対的に周波数の低い高周波電流を供給することにより、吸収も多く、最終的に高温、高密度のプラズマ生成が真空容器 0 2 の壁面近傍でも期待できることになる。これにより、ウエハー 0 4 の周辺部の膜厚の平坦化を図ることができる。

【 0 0 5 0 】

図 1 0 は、アンテナを壁近傍の半径 0 . 2 2 (m) の位置に置いて、0 . 4 (M H z) の高周波電流を供給した場合のプラズマの吸収パワー分布特性を示したものである。同図に示すように、この場合、パワー吸収は、壁近傍部分に局在し、しかもプラズマ中深く進入していることが分かる。したがって、上述の如く、最外周のコイルに、相対的に周波数の低い高周波電流を供給することにより、最外周コイルの位置に対応して図 1 0 に示す特性をうることができ、これと、例えば図 1 1 に示す特性とが重畳されるようにすることにより真空容器 0 2 の壁の近傍部分でのプラズマ温度、密度の落ち込みを修復した吸収特性を得ることができる。

【 0 0 5 1 】

かかる作用・効果は、異なる周波数の高周波電圧を供給する複数種類の電源を有するとともに、出力電圧の周波数が最も低い高周波電源を最外周のコイルに接続するとともに、出力電圧の周波数が相対的に高い高周波電源を他のコイルに接続して構成した給電装置を用いることにより得ることができる。

【 0 0 5 2 】

上記説明からも明らかな通り、本願発明に係る給電アンテナは、最低限の要件として、複数本の導体をそれぞれ円弧状に折曲して構成した複数個のコイルを同心円状に配設したものであれば良い。このように複数のコイルが独立していれば、各コイルの自己及び相互インダクタンス等を任意に調節して各コイルに供給する高周波電流の電流値を調節でき、且つ場合によっては、各コイルに供給する高周波電流の周波数も任意に選択することができるからである。ただ、この場合、図 1 に示すように給電部 0 1 e、0 1 d、0 1 f が一箇所に集中すると、電界、

磁界の乱れもこの部分に集中することになるので、図 2 乃至図 3 に示すように、給電部の周方向の位相をずらして構成するのがより好ましてことは論をまたない。

【 0 0 5 3 】

【発明の効果】

以上実施の形態とともに詳細に説明した通り、〔請求項 1〕に記載する発明は、複数本の導体をそれぞれ円弧状に折曲して構成した複数個のコイルを同心円状に配設してなる給電アンテナにおいて、高周波電源に接続するよう各コイルの両端部に形成した給電部が、同一平面上の異なる位相に位置するように構成したので、給電端子部に発生する前記 E_z 等の不均一な電界を分散できる。

この結果、本発明によれば、複数の給電部が、コイルの周方向に関する一箇所に集中する場合に較べてより均一な電界、磁界、つまり均一な電磁波を給電アンテナで発生することができ、当該電磁波により加熱、生成されるプラズマ密度の半径方向（ r 方向）分布を均一にすることができる。

【 0 0 5 4 】

〔請求項 2〕に記載する発明は、〔請求項 1〕に記載する給電アンテナにおいて、各コイルのコイル半径やコイルの太さ等を調節することにより自己及び相互インダクタンスを変えて各コイルに流れる電流を変え、プラズマに吸収されるエネルギー分布を調節できるように構成したので、各コイルに流す電流を調整することができる。

この結果、プラズマ分布をより平坦化できる。

【 0 0 5 5 】

〔請求項 3〕に記載する発明は、〔請求項 1〕又は〔請求項 2〕に記載する給電アンテナにおいて、少なくとも一つのコイルを同一平面上以外の平面上に配設することにより相互インダクタンスを変えてプラズマに吸収されるエネルギー分布を調節するようにしたので、同一平面外に設置されたコイルとプラズマとの距離が遠く、または近くなり、プラズマへの電磁波の吸収が弱く、または強くなる。

この結果、プラズマの加熱分布を成形し、均一な吸収分布を図ることにより、

プラズマの反径方向（ r 方向）分布を均一にすることができる。

【 0 0 5 6 】

〔請求項 4〕に記載する発明は、〔請求項 1〕乃至〔請求項 3〕に記載する何れか一つの給電アンテナにおいて、各コイルにおいて隣接する給電部間が等間隔になっているので、前記 E_z 等による電界、磁界の乱れが最も良好に周方向に分散される。

この結果、〔請求項 1〕に記載する発明の効果を最も顕著に得ることができる。すなわち、周方向（ θ 方向）に最も均一な電磁波を発生することができる。

【 0 0 5 7 】

〔請求項 5〕に記載する発明は、複数本の導体をそれぞれ円弧状に折曲して構成した複数個のコイルを同心円状に配設してなる給電アンテナと、この給電アンテナの各コイルに並列に接続するコンデンサを有する整合手段とを具備する給電装置において、整合手段は、軸方向に関する両端部にそれぞれ電極を有する筒状の第 1 及び第 2 のコンデンサと、相互に電氣的な絶縁を確保して上記給電アンテナと平行に配設する第 1 乃至第 3 の 3 枚の電極とを有するとともに、第 1 のコンデンサの一方の電極と第 1 の電極、第 2 のコンデンサの一方の電極と第 2 の電極、並びに第 1 及び第 2 のコンデンサの他方の電極と第 3 の電極をそれぞれ接続して構成したので、給電アンテナとインピーダンス整合がとれた給電装置で、均一な電磁波を発生することができる。

この結果、本願発明によれば、最大強度の均一な電磁波で効果的に均一なプラズマを発生することができる。

【 0 0 5 8 】

〔請求項 6〕に記載する発明は、〔請求項 5〕に記載する給電装置において、整合手段の第 1 の電極と第 3 の電極とを両端部に配設する一方、第 2 の電極を、貫通孔を有する平板部とこの平板部から第 1 の電極側に突出する凹部とを設けたものとして第 1 の電極と第 3 の電極との間に配設し、さらに第 1 のコンデンサは、上記貫通孔を貫通してその一方の電極が第 1 の電極に接続され、第 2 のコンデンサは、上記凹部に嵌入してその一方の電極が第 2 の電極に接続されるように構成するとともに、給電アンテナを構成する各コイルの少なくとも一方の給電部は

、少なくとも第 1 の電極を貫通して第 2 の電極との電氣的な接続関係を確保するように構成したので、位相が異なる複数の給電部と第 1 及び第 2 の電極との接続部の位置の選択の自由度が最大となる。

この結果、本発明によれば、給電部の距離を可及的に短くしてこの部分での損失を可及的に低減した状態で、給電アンテナと第 1 及び第 2 の電極との電氣的な接続を確保することができる。

【 0 0 5 9 】

〔請求項 7〕に記載する発明は、〔請求項 5〕又は〔請求項 6〕に記載する給電装置において、給電アンテナは、〔請求項 1〕に記載する給電アンテナであるので、給電装置において、〔請求項 1〕に記載する発明と同様の効果を得る。

【 0 0 6 0 】

〔請求項 8〕に記載する発明は、〔請求項 5〕又は〔請求項 6〕に記載する給電装置において、給電アンテナは、〔請求項 2〕に記載する給電アンテナであるので、給電装置において、〔請求項 2〕に記載する発明と同様の効果を得る。

【 0 0 6 1 】

〔請求項 9〕に記載する発明は、〔請求項 5〕又は〔請求項 6〕に記載する給電装置において、給電アンテナは、〔請求項 3〕に記載する給電アンテナであるので、給電装置において、〔請求項 3〕に記載する発明と同様の効果を得る。

【 0 0 6 2 】

〔請求項 1 0〕に記載する発明は、〔請求項 5〕又は〔請求項 6〕に記載する給電装置において、給電アンテナは、〔請求項 4〕に記載する給電アンテナであるので、給電装置において、〔請求項 4〕に記載する発明と同様の効果を得る。

【 0 0 6 3 】

〔請求項 1 1〕に記載する発明は、電磁波透過窓を備えた容器と、電磁波透過窓に対向して容器の外側に設けられる給電アンテナと、給電アンテナに高周波電圧を印加する電源とを有し、電源により高周波電圧を給電アンテナに印加することにより発生する電磁波を電磁波透過窓から容器内に透過させ、プラズマを生成して容器内の基板の表面に処理を施すように構成した半導体製造装置において、〔請求項 1〕乃至〔請求項 1 0〕の何れか一つに記載する給電アンテナ又は給電

装置を有するので、容器内に均一なプラズマ分布を形成することができる。

この結果、製造する半導体の膜厚を均一して高品質な製品を得ることができる。

【 0 0 6 4 】

〔請求項 1 2〕に記載する発明は、〔請求項 1〕乃至〔請求項 1 1〕に記載する何れか一つの給電アンテナ、給電装置又は半導体製造装置における給電アンテナの、最外周のコイルについてこれに印加する高周波電圧の周波数を、他のコイルに印加する高周波電圧の周波数より相対的に低くすることにより最外周コイルの直下のプラズマの加熱を促進するようにしたので、最外周コイルの直下のプラズマの電磁エネルギー吸収量を大きくすることができる。

この結果、容器の壁面近傍でも高温、高密度のプラズマの生成を行うことができる。

【 0 0 6 5 】

〔請求項 1 3〕に記載する発明は、〔請求項 5〕乃至〔請求項 1 0〕に記載する何れか一つの給電装置において、異なる周波数の高周波電圧を供給する複数種類の電源を有するとともに、出力電圧の周波数が最も低い高周波電源を最外周のコイルに接続するとともに、出力電圧の周波数が相対的に高い高周波電源を他のコイルに接続して構成したので、最外周コイルの直下のプラズマの電磁エネルギー吸収量を大きくすることができる。

この結果、容器の壁面近傍でも高温、高密度のプラズマの生成を行うことができる。

【 0 0 6 6 】

〔請求項 1 4〕に記載する発明は、〔請求項 1 1〕に記載する半導体製造装置において、異なる周波数の高周波電圧を供給する複数種類の電源を有するとともに、出力電圧の周波数が最も低い高周波電源を最外周のコイルに接続するとともに、出力電圧の周波数が相対的に高い高周波電源を他のコイルに接続して構成したので、最外周コイルの直下のプラズマの電磁エネルギー吸収量を大きくすることができる。

この結果、容器の壁面近傍でも高温、高密度のプラズマの生成を行うことがで

き、製造する半導体の周辺部の膜厚も均一に形成することができる。

【図面の簡単な説明】

【図 1】

本発明の実施の形態の前提となる給電アンテナを概念的に示す説明図である。

【図 2】

本発明の第 1 の実施の形態に係る給電アンテナの平面図である。

【図 3】

本発明の第 2 の実施の形態に係る給電アンテナの平面図である。

【図 4】

本発明の実施の形態に係る給電装置を示す図で、同図（a）は図 4（a）の A - A 線断面図、同図（b）はその等価回路図である。

【図 5】

本発明の実施の形態に係る給電装置を示す図で、同図（a）は図 3（a）の B - B 線断面図、同図（b）は図 3（a）の C - C 線断面図である。

【図 6】

半導体製造装置（CVD 装置）を概念的に示す説明図である。

【図 7】

給電アンテナの独立した複数個の各コイルに同一電流を供給した場合（a）、（c）と、供給電流を違えた場合（b）、（d）における吸収パワー特性を示す特性図である。

【図 8】

本発明の第 3 の実施の形態に係る給電アンテナを概念的に示す説明図である。

【図 9】

吸収パワー特性が、給電アンテナのコイルの位置に依存することを示す特性図である。

【図 10】

給電アンテナのコイルを真空容器の壁の近傍に配設した場合の吸収パワー特性を示す特性図である。

【図 11】

従来技術に係る給電アンテナを半導体製造装置とともに概念的に示す説明図である。

【図 1 2】

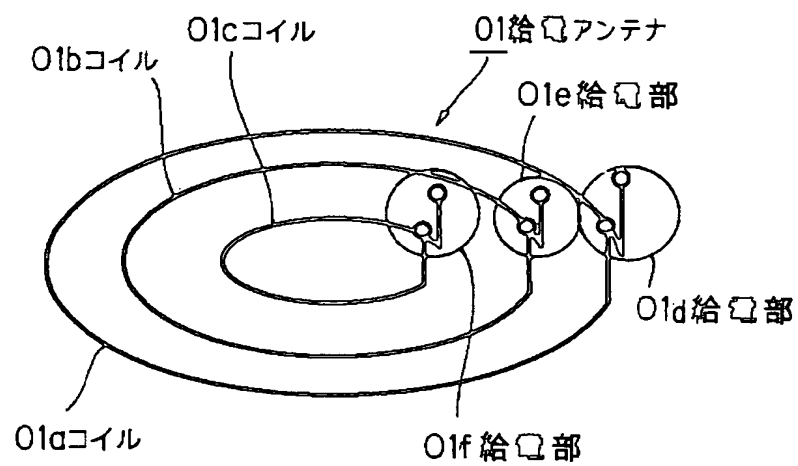
図 1 1 に示す装置における吸収パワー特性を示す特性図である。

【符号の説明】

I、II、V	給電アンテナ
III	整合器
IV	高周波電源
1 a、1 b、1 c、1 g	コイル
1 d、1 e、1 f、1 h、1 i	給電部
2、3	可変コンデンサ
4	第 1 の電極
4 a	貫通孔
5	第 2 の電極
5 a	平板部
5 b	凹部
5 c	貫通孔
6	第 3 の電極

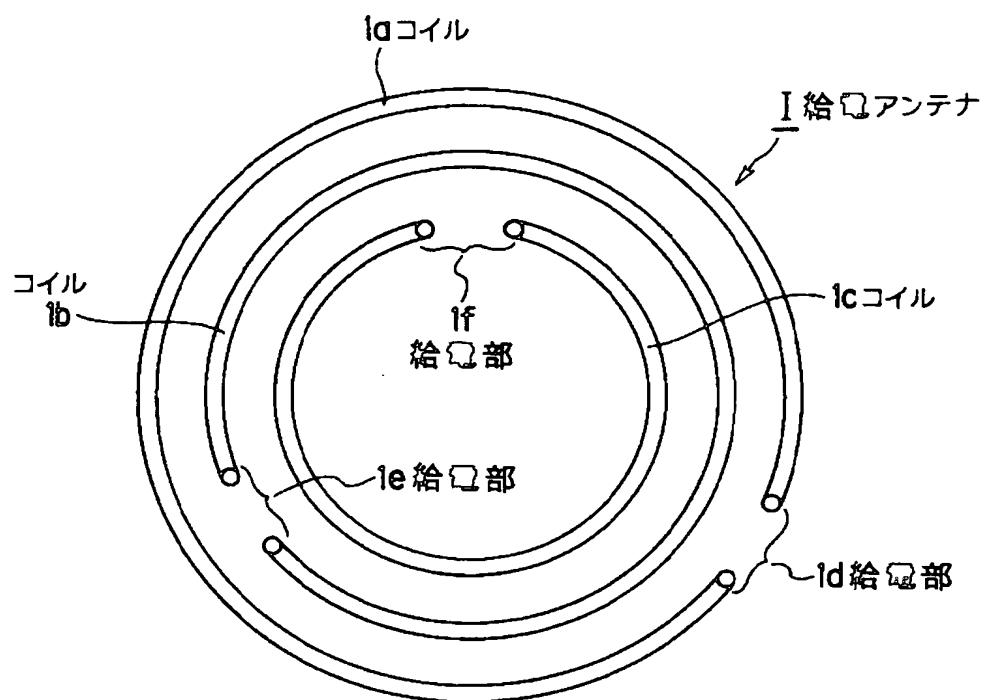
【書類名】 図面

【図 1】

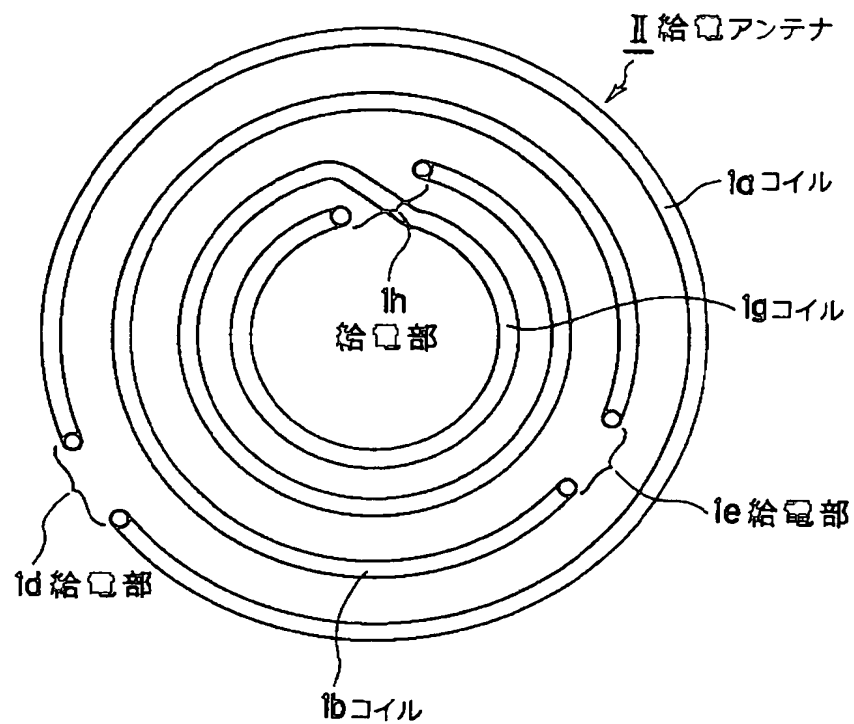




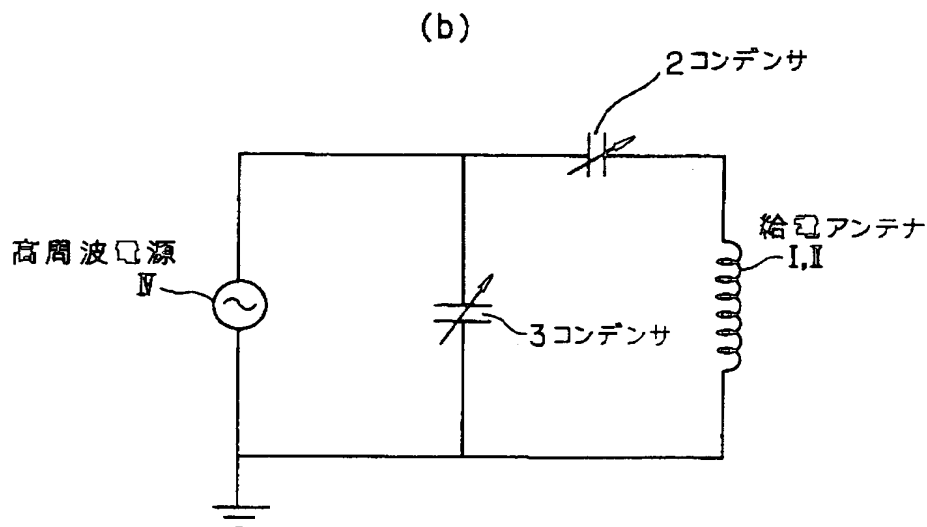
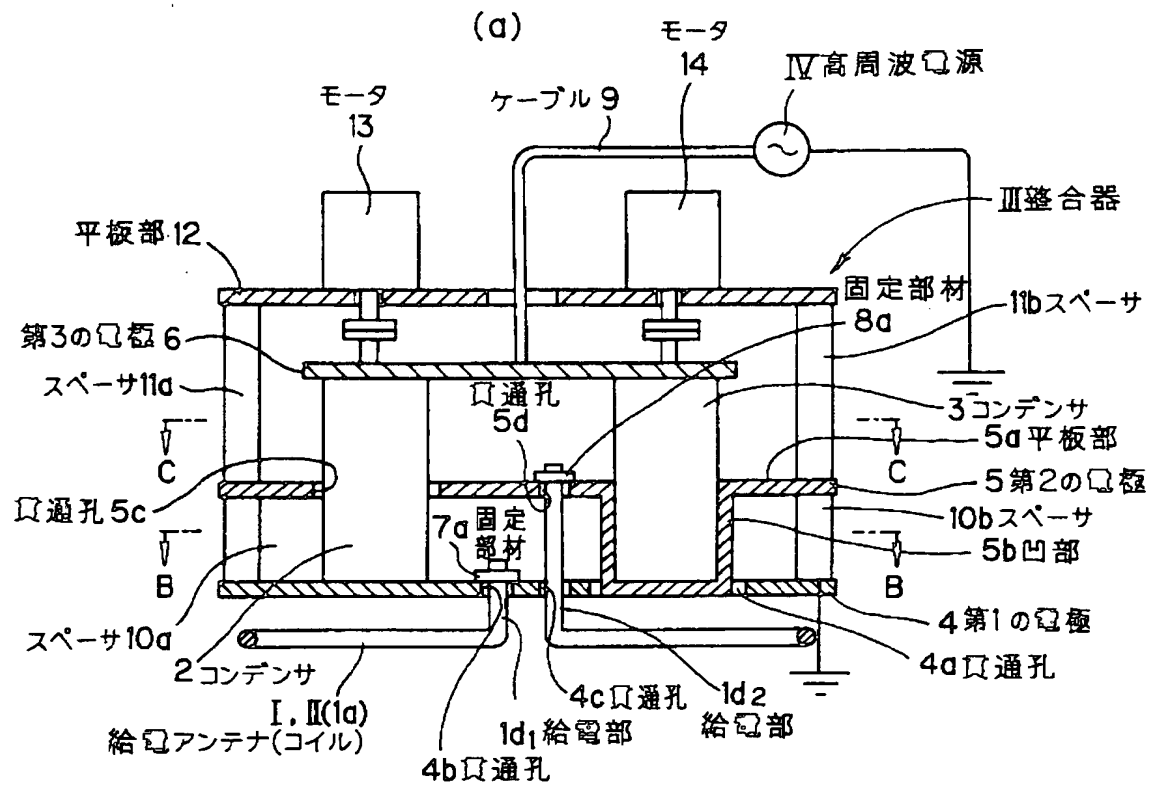
【図 2】



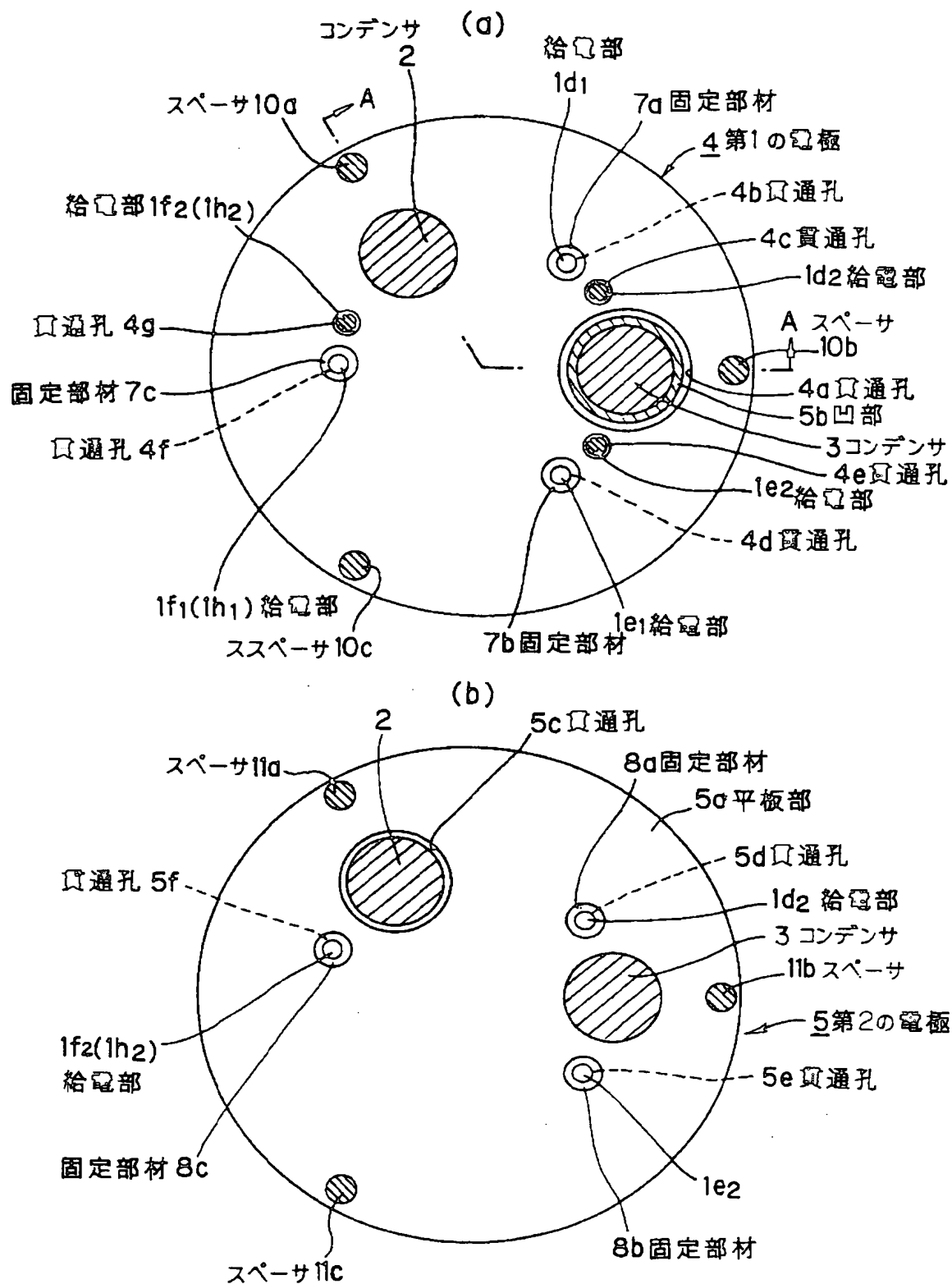
【図 3】



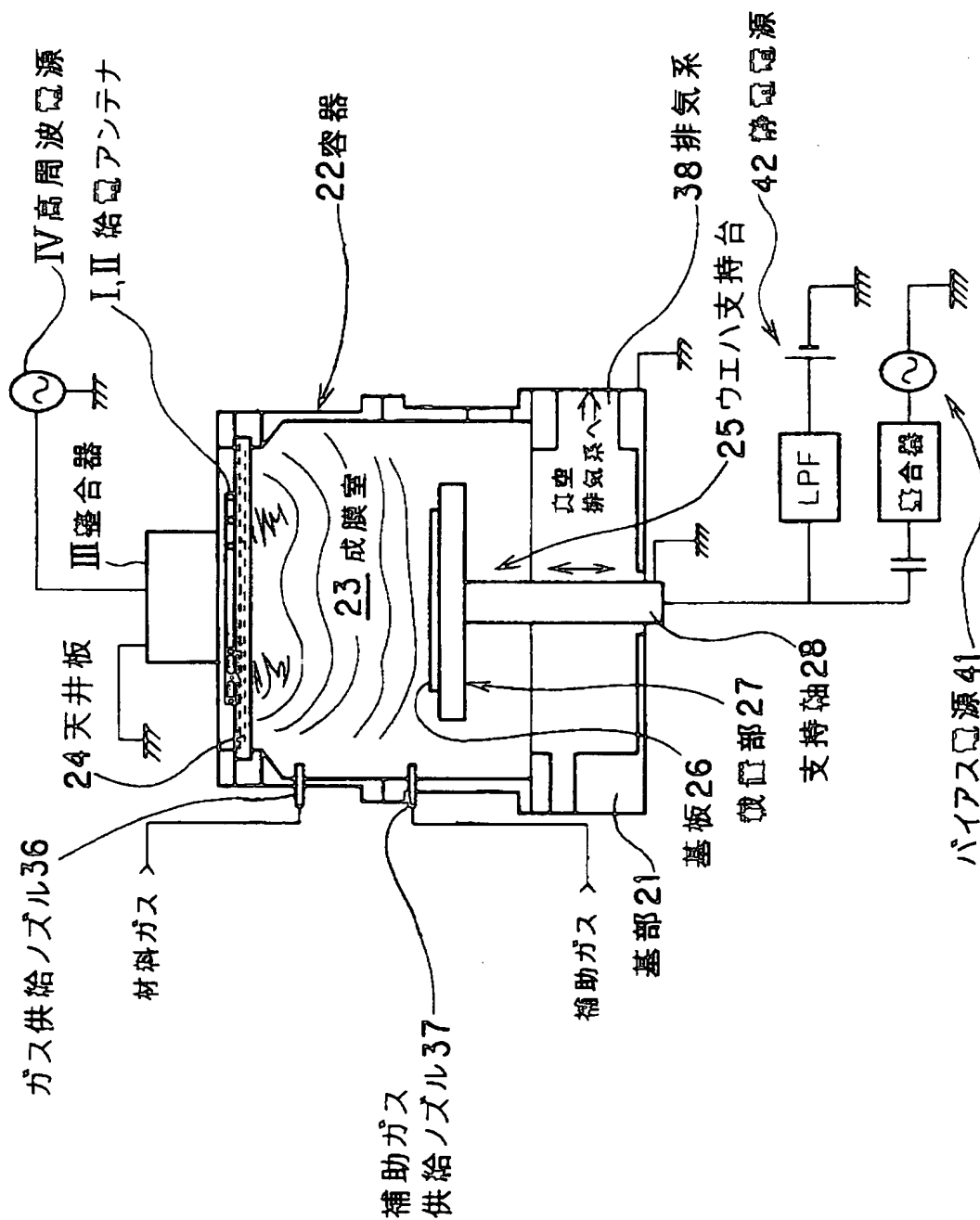
【図 4】



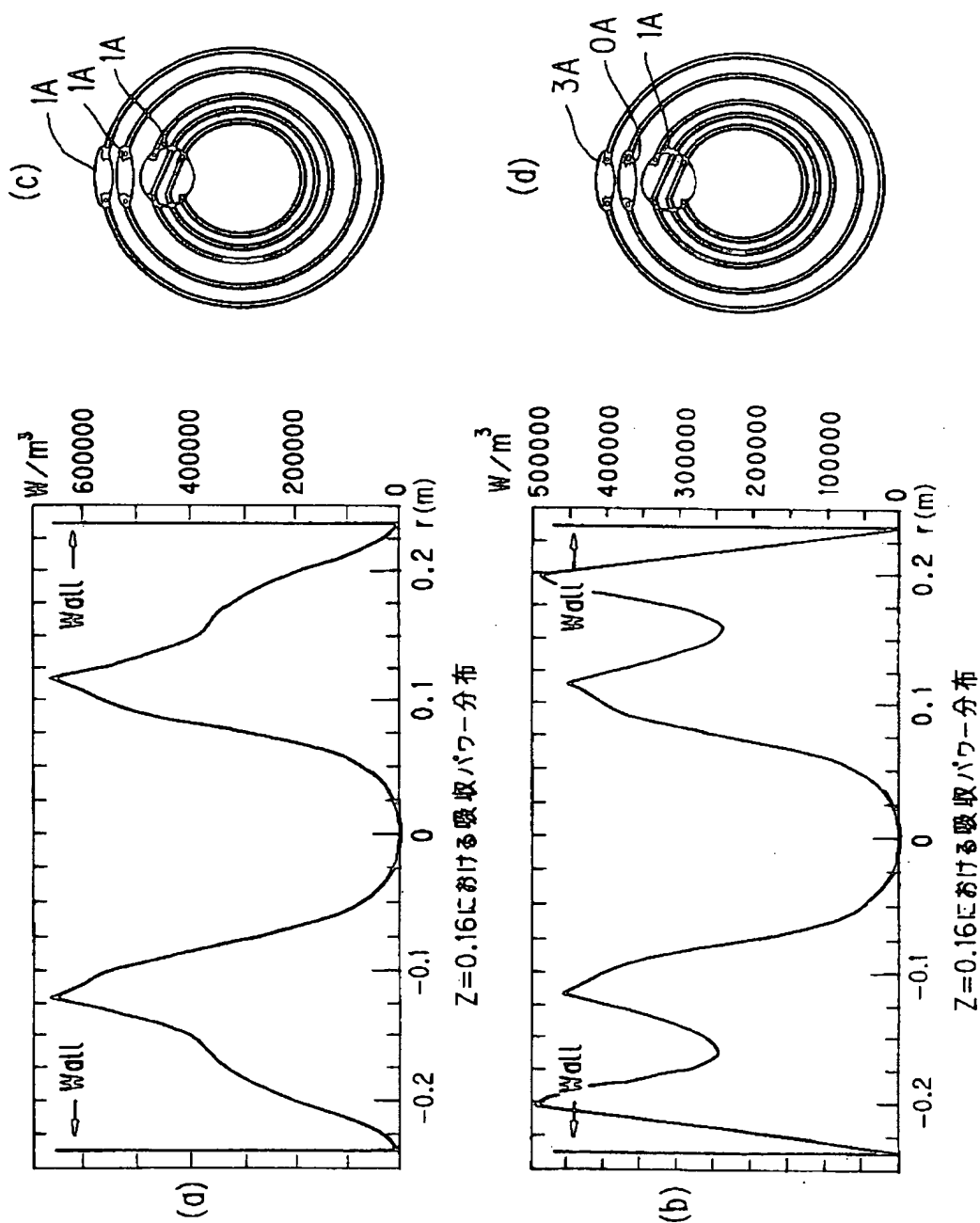
【図 5】



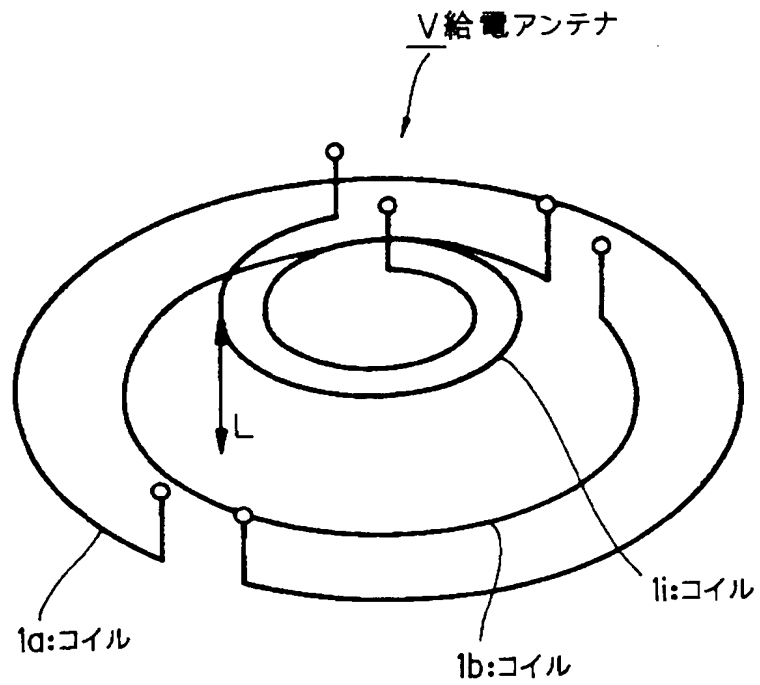
【図 6】



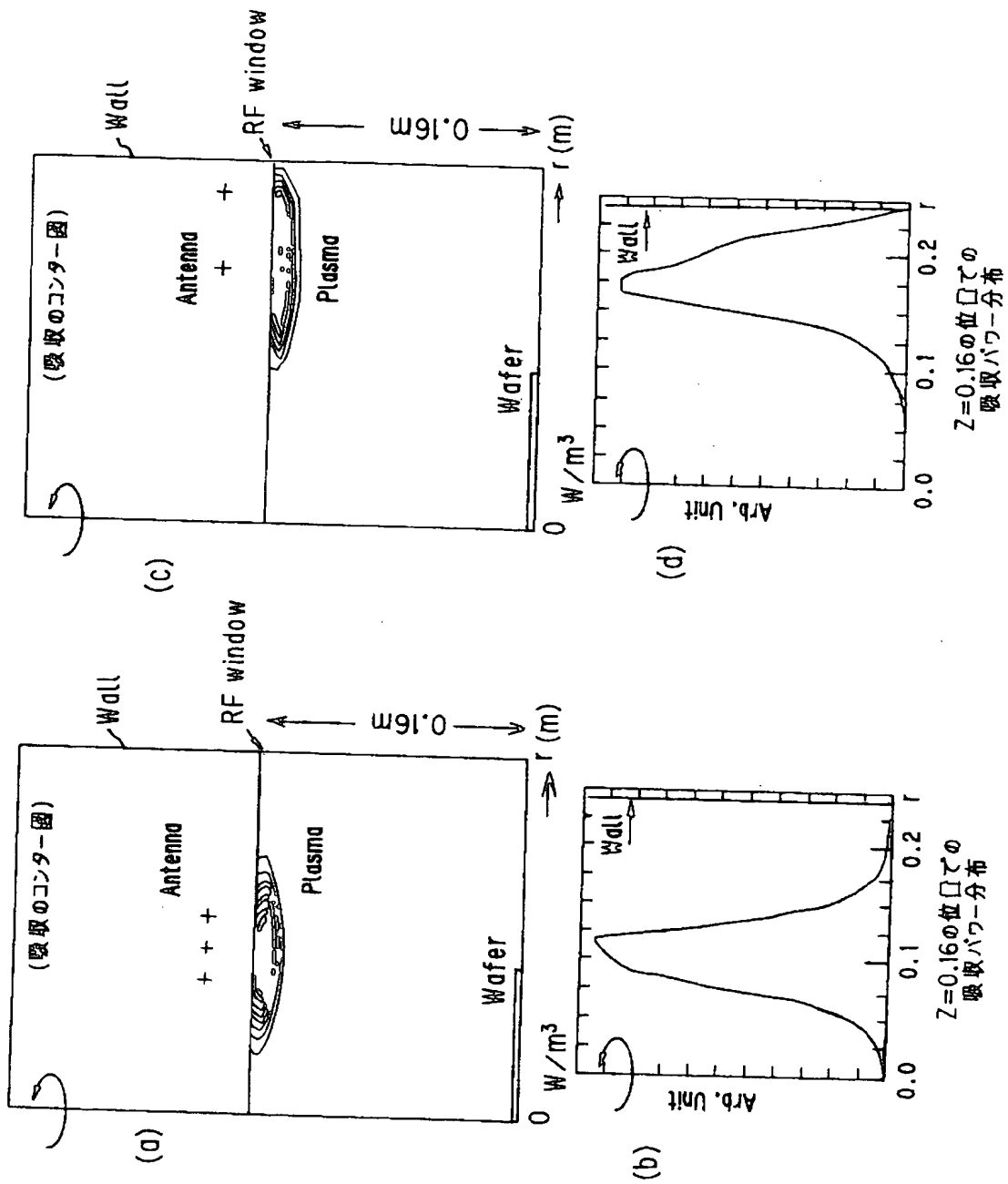
【図 7】



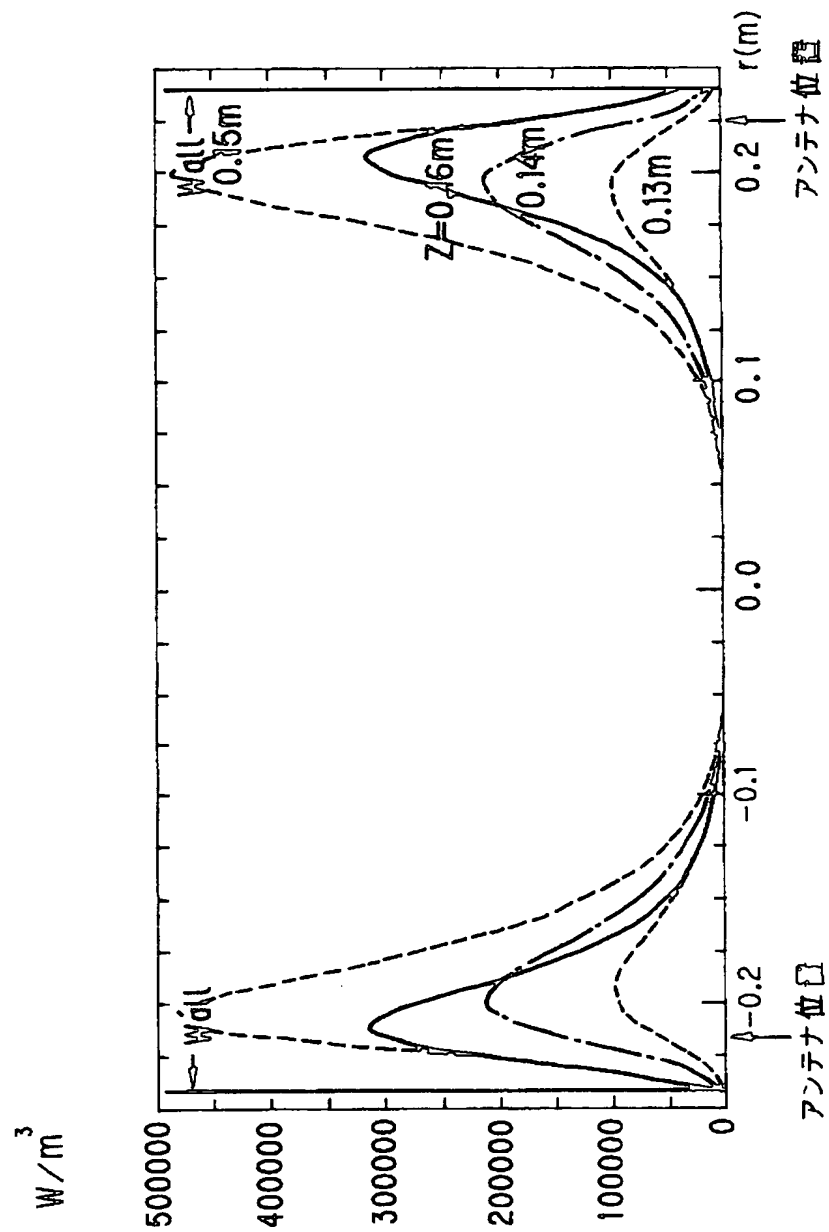
【図 8】



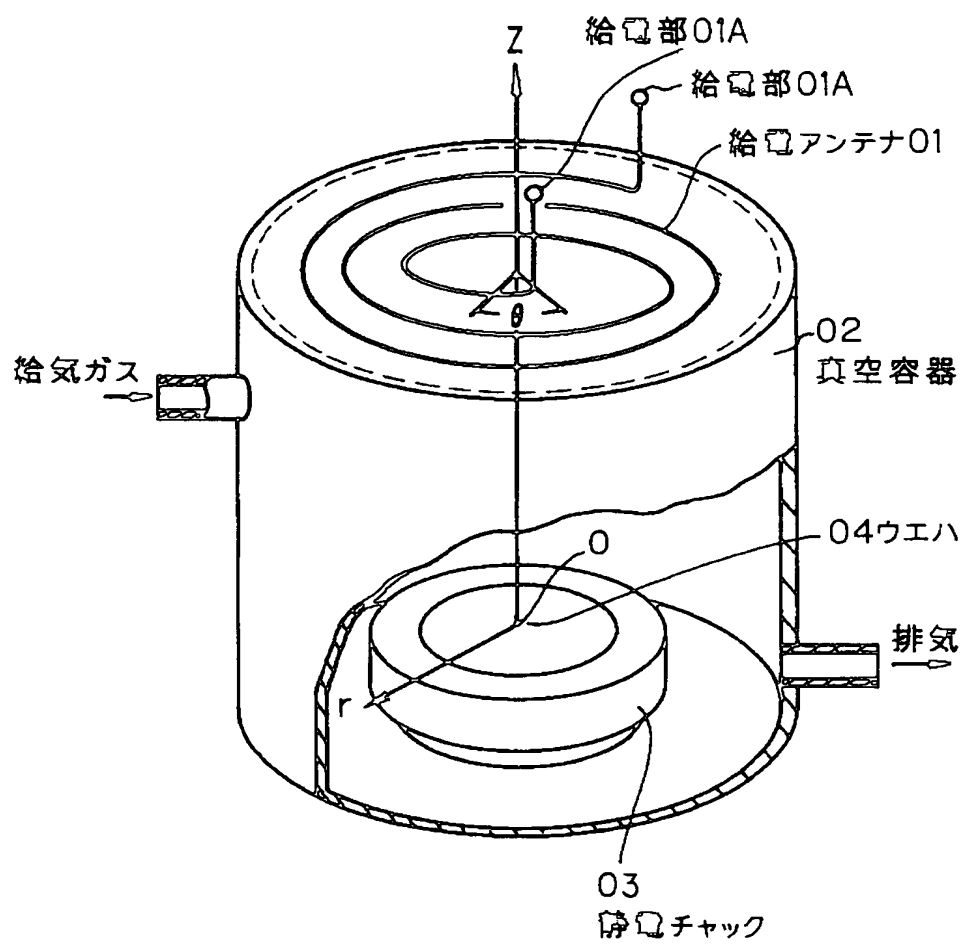
【図9】



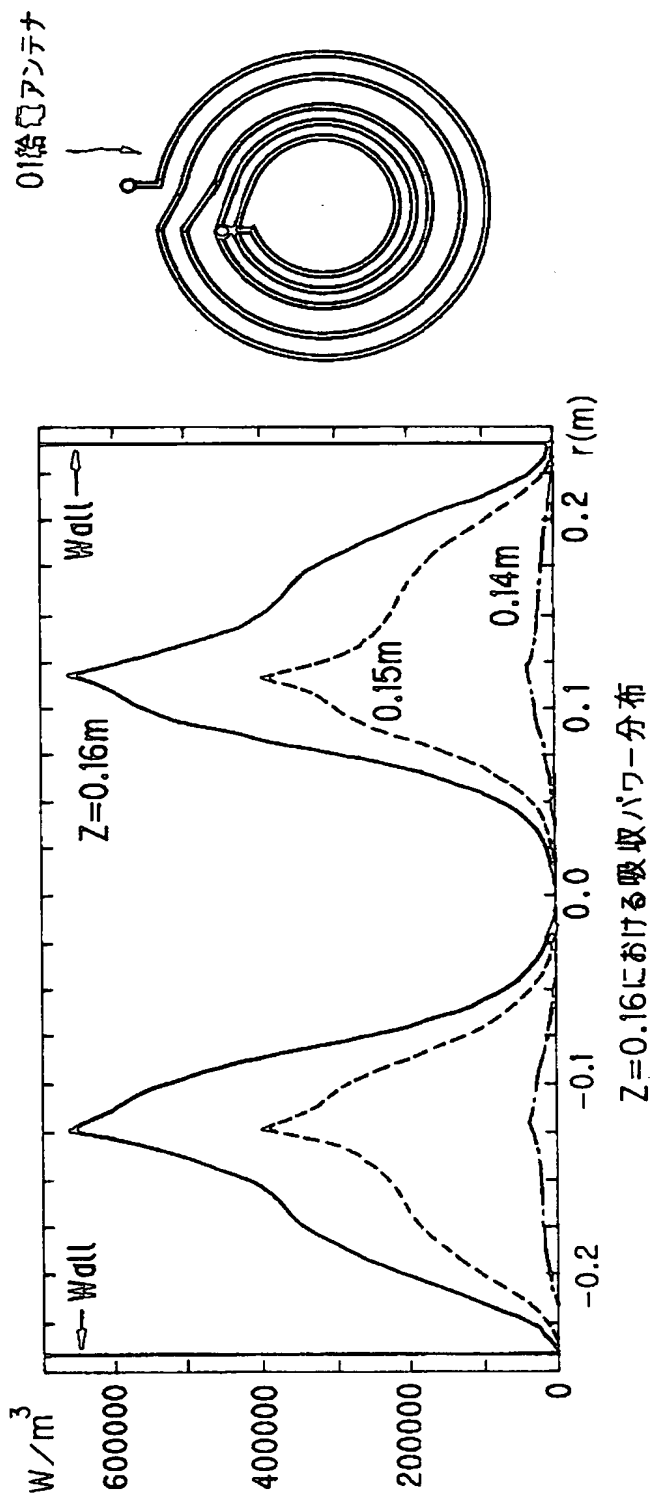
【図 10】



【図 1 1】



【図 12】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 複数本のコイルを有する場合であっても均一な電界及び磁界を発生することができる給電アンテナを提供する。

【解決手段】 複数個のコイル 1 a、1 b、1 c を同心円状に配設してなる給電アンテナ I の各コイル 1 a、1 b、1 c の両端部に形成した給電部 1 d、1 e、1 f が、同一平面上の異なる位相に位置して隣接する給電部 1 d、1 e、1 f 間
が等間隔になるように配設したものである。

【選択図】 図 2

出 願 人 履 歴 情 報

識別番号 [000006208]

1. 変更年月日 1990年 8月10日

[変更理由] 新規登録

住 所 東京都千代田区丸の内二丁目5番1号

氏 名 三菱重工業株式会社